引用文献之

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平5-63323

(43)公開日 平成5年(1993)3月12日

(51)Int.Cl.5

à

識別記号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

H 0 5 K 1/03

G 7011-4E

審査請求 未請求 請求項の数15(全 23 頁)

(21)出願番号

特願平4-17943

(22)出願日

平成4年(1992)2月3日

(31)優先権主張番号 特願平3-145901

H-FETTO 145001

(32)優先日

平3(1991)6月18日

(33)優先権主張国

日本 (JP)

(71)出願人 000005832

松下電工株式会社

大阪府門真市大字門真1048番地

(72)発明者 山河清志郎

大阪府門真市大字門真1048番地松下電工株

式会社内

(72)発明者 古森 清孝

大阪府門真市大字門真1048番地松下電工株

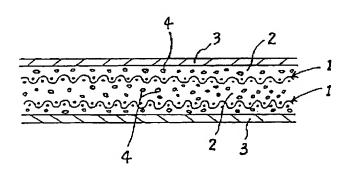
式会社内

(74)代理人 弁理士 松本 武彦

(54)【発明の名称】 回路用基板

(57)【要約】

【目的】 繊維化容易で誘電率も高く、しかも、化学的耐久性が良好な組成のガラス繊維で強化され優れた誘電特性の回路用基板を提供する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 樹脂中に無機誘電体粒子が分散され高誘電率ガラス繊維で強化されてなる回路用基板であって、前記高誘電率ガラス繊維が、SiO2を40~65モル%、MgO, CaO, SrOおよびBaOの少なくともひとつを20~45モル%、TiO2およびZrO2の少なくともひとつを5~25モル%、NbO5/2を0.5~15モル%それぞれ含み、これらの酸化物の合計量が85モル%以上であり、比誘電率(1MHz, 25℃)9以上の繊維化適性を有するガラス組成物からなること 10を特徴とする回路用基板。

【請求項2】 SiO2 の含有量が46~60モル%、MgO, CaO, SrOおよびBaOの少なくともひとつの含有量が25~40モル%、TiO2 およびZrO2 の少なくともひとつの含有量が7~24モル%、NbO5/2 の含有量が1~10モル%である請求項1記載の回路用基板。

【請求項3】 樹脂中に無機誘電体粒子が分散され高誘電率ガラス繊維で強化されてなる回路用基板であって、前記高誘電率ガラス繊維が、SiO2 を40~65モル%、CaO, SrOおよびBaOの少なくともひとつを20~45モル%、TiO2 およびZrO2 の少なくともひとつを20~45モル%、TiO2 およびZrO2 の少なくともひとつを5~25モル%、NbO5/2 を0.5~15 モル%、AlO3/2 を0.5~15モル%それぞれ含み、これらの酸化物の合計量が85モル%以上であり、比誘電率(1MHz,25℃)9以上の繊維化適性を有するガラス組成物からなることを特徴とする回路用基板。

【請求項4】 SiO2 の含有量が46~60モル%、CaO, SrOおよびBaOの少なくともひとつの含有量が25~40モル%、TiO2およびZrO2 の少なくともひとつの含有量が7~24モル%、NbO5/2 の含有量が1~10モル%、AlO3/2 の含有量が1~10モル%である請求項3記載の回路用基板。

【請求項5】 樹脂として、ポリフェニレンオキサイド と架橋性ポリマおよび/または架橋性モノマを含むポリ フェニレンオキサイド系組成物が用いられている請求項 1から4までのいずれかに記載の回路用基板。

【請求項6】 ポリフェニレンオキサイドと架橋性ポリマおよび/または架橋性モノマの合計量に対して、ポリフェニレンオキサイド7重量%以上、架橋性ポリマおよび/または架橋性モノマ93重量%未満である請求項5記載の回路用基板。

【請求項7】 架橋性ポリマが、1・2ポリブタジエン、1・4ポリブタジエン、スチレンブタジエンコポリマ、変性1・2ポリブタジエン、ゴム類からなる群の中から選ばれた少なくとも1種である請求項5または6記載の回路用基板。

【請求項8】 架橋性モノマが、エステルアクリレート類、エポキシアクリレート類、ウレタンアクリレート類、エーテルアクリレート類、メラミンアクリレート

類、アルキドアクリレート類、シリコンアクリレート 類、トリアリルシアヌレート、トリアリルイソシアヌレート、エチレングリコールジメタクリレート、ジビニル ベンゼン、ジアリルフタレート、ビニルトルエン、エチ ルビニルベンゼン、スチレン、パラメチルスチレンおよ び多官能エポキシ類からなる群の中から選ばれた少なく

とも1種である請求項5から7までのいずれかに記載の

【請求項9】 無機誘電体粒子が非多孔質粒子であって、平均粒径 $0.3\sim5~\mu\,\mathrm{m}$ 、平均比表面積 $0.2\sim7.0~\mathrm{m}^2~/\mathrm{g}$ のものである請求項1から8までのいずれかに記載の回路用基板。

【請求項10】 無機誘電体粒子が多孔質粒子である請求項1から8までのいずれかに記載の回路用基板。

【請求項11】 多孔質無機誘電体粒子が、平均粒径5~100μm、平均比表面積0.3~7.0 m²/gのものである請求項10記載の回路用基板。

【請求項12】 多孔質無機誘電体粒子が、一次粒子が集合してなる二次粒子である請求項10まはた11記載の回路用基板。

【請求項13】 二次粒子は一次粒子が焼結により互いに 結合してなるものである請求項12記載の回路用基板。

【請求項14】 焼結が焼結助剤を添加してなされている 請求項13記載の回路用基板。

【請求項15】 無機誘電体粒子が、ペロブスカイト型結晶構造を有する化合物からなる請求項1から14までのいずれかに記載の回路用基板。

【発明の詳細な説明】

[0001]

回路用基板。

30 【産業上の利用分野】この発明は、プリント配線板等に 使われる回路用基板に関する。

[0002]

【従来の技術】高度情報化時代を迎え、情報伝送はより高速化・高周波化の傾向にある。自動車電話やパーソナル無線等の移動無線、衛星放送、衛星通信やCATV等のニューメディアでは、機器のコンパクト化が推し進められており、これに伴い誘電体共振器等のマイクロ波用回路素子に対しても小型化が強く望まれている。

【0003】マイクロ波用回路素子の大きさは、使用電磁波の波長が基準となる。比誘電率 ε Γ の誘電体中を伝播する電磁波の波長 λ は、真空中の伝播波長を λ Ω とすると $\lambda = \lambda$ Ω Ω Ω となる。したがって、素子は、使用されるプリント回路用基板の誘電率が大きい程、小型になる。また、基板の誘電率が大きいと、電磁エネルギーが基板内に集中するため、電磁波の漏れが少なく好都合でもある。

【0004】上記の回路用基板として、樹脂(高周波特性に優れるPPO樹脂等)をガラス繊維製補強材で強化してなる基板がある。この回路用基板は、アルミナ等のセラミック系基板に比べ、大面積化対応性や後加工(切

断、孔開、接着等)性に優れる等、樹脂の利点が活かされるため、注目されている。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】ただ、上記回路用基板は、肝心の誘電率の点では十分と言えないため、実用性が今ひとつである。樹脂として、ポリフッ化ビニリデン ($\epsilon_r = 1.6 \sim 2.0$)など誘電率の高い樹脂を用いる方法もあるが、この場合、誘電損失が大きく、高周波域では誘電特性の安定性にも問題があり、高周波(特に1.0.0MHz以上)適性に欠けるため、余り適切な対策とは言いがたい。

【0006】そのため、無機誘電体粒子(例えば、Ti O2 粒子、BaTiO3 粒子など)を樹脂中に分散させ 誘電率を高めるようにするのであるが、適当量の無機誘 電体粒子では所望の誘電率 (εr が10以上)をもたせることが中々できない。これは、ガラス製補強材(例えば、ガラスクロス)の方の誘電率が高くないからである。無機誘電体粒子の添加量を増せば誘電率は高くなるが、余り添加量が多いとコスト高や界面トラブルが起こり易くなる等の不都合が起こるため、無機誘電体粒子の添加量を増やすことは適切な方策ではない。

【0007】また、ガラス製補強材の誘電率が低い場合、構造上からくる誘電率変動の問題があり利用し難い。ひとつは、低誘電率のガラス製補強材域と無機誘電体粒子を含む高誘電率樹脂域が入り組み、内部に微視的な誘電率変動を生じることである。もうひとつは、低誘電率のガラス製補強材域と無機誘電体粒子を含む高誘電率樹脂域が混在する場合は高誘電率樹脂域の量の変化に伴う誘電率変動があることである。

【0008】通常の補強材用のガラスクロスは、Eガラ 30 スと呼ばれるSiO2 -Al2 O3 -CaO系ガラス組成物の繊維からなる。このEガラスは、より具体的には、SiO2 :50~60重量%、Al2 O3 :13~16重量%、B2 O3 :5~9重量%、MgO:0~6重量%、CaO:15~25重量%、Na2 O+K2 O:0~1重量%、F:0~1重量%という組成を有しており、比誘電率はそれほど高くないのである。

【0009】PbOを多量に含有する鉛系ガラス組成物は高比誘電率である。例えば、PbO:72重量%、S 40 i O2:26重量%、B2 O3:1.5重量%、K 2 O:0.5重量%の組成の鉛系ガラス組成物は、1 3.0の比誘電率を有する。しかし、鉛系ガラス組成物の場合、繊維化(直径7~9μm)が難しいという問題がある。ガラス溶融時にPbOの蒸発が激しくて不均質になって紡糸工程で糸切れが多発するのである。また、鉛系ガラス組成物の場合、適切なガラスクロス化が困難であるという問題がある。ガラスクロスの製造の場合には、一次バインダーを除去するための熱処理工程があるが、鉛系ガラス組成物は歪み点が低く劣化し易いため十 50

分な処理を施すことが難しい。一次バインダーの除去処理が十分でないガラスクロスは基板の長期信頼性低下の原因となる。それに、鉛系ガラス組成物の場合、鉛が有毒であるため取扱が容易でないという問題もあるし、100MHz以上の高周波域での誘電損失(tan δ)が大きいという問題もある。

【0010】また、プリント回路用基板の補強材として 用いるガラスは、化学的耐久性も必要である。というの は、プリント回路用基板に回路を形成する際に様々な化 学処理を経るが、この処理で補強材が損傷を受けないこ とが必要だからである。一方、高周波用の回路用基板の 場合、誘電特性の上ではPPO系樹脂が好適なのである が、耐熱性や熱膨張性(寸法安定性)、物理的強度(剛 性)等の物性が今ひとつ十分でない。これらの諸物性が 向上すれば有用性はさらに増す。

【0011】また、無機誘電体粒子の誘電率向上作用が強く、しかも、製造段階で無機誘電体粒子を樹脂ワニス中に分散させたときに沈降分離し難くいと製造が容易となり、やはり有用性が増す。この発明は、上記事情に鑑み、繊維化容易で誘電率も高く、しかも、化学的耐久性が良好な組成のガラス繊維で強化され優れた誘電特性の回路用基板を提供することを第1の課題とする。

【0012】そして、第1の課題に加えて、諸物性の向上したPPO系樹脂が用いられ高い高周波適性を有する回路用基板を提供することを第2の課題とし、樹脂中に分散している無機誘電体粒子が樹脂ワニス中で沈降分離し難く、かつ、誘電率向上作用の強い粒子である回路基板を提供することを第3の課題とする。

[0013]

【課題を解決するための手段】前記第1の課題を解決す るため、発明者らは、SiO2 - BaO-TiO2 - Z r O2 系ガラス組成物に着目した。このガラス組成物は 非鉛系であって誘電特性が良好であるし、化学的耐久性 (耐酸性、耐アルカリ性、耐水性) に富むからである。 しかしながら、失透温度が高くて繊維化が難しいという 問題がある。ガラス繊維を得る場合、200~800個 の小穴を底にあけたブッシングと呼ばれる白金製ポット の前記小穴から融液を引き出し繊維を得るのであるが、 失透温度が高いとブッシングの底に失透による結晶が生 じて融液流出が妨げられ糸切れが起こる。普通、ブッシ ング底部の温度と繊維の巻き取り速度の制御により、失 透を抑えながらガラス繊維を得るのであるが、失透温度 が融液粘度が102.5 ポアズ (316ポアズ) となる温 度を越えると制御し切れないのである。つまり、従来の 高比誘電率 (εr が9以上) のSiO2 - BaO-Ti O2 - ZrO2 系ガラス組成物の失透温度は融液粘度が 102.5 ポアズ (316ポアズ) となる温度を越えてお り、繊維化適性に欠けていたのである。

【0014】そこで、発明者らは、必要な誘電特性や化 学的耐久性を確保しつつ繊維化適性をもたせる方途を求

30

めて鋭意検討を続け、適当量のNbO5/2の添加が課題 解決に有効であるという第1の知見を得ることができ た。それだけでなく、適当量のNbO5/2 の添加に加え て適当量のA I O3/2 の同時添加が、失透温度と1 02. 5 ポアズ温度の間に顕著な差が出やすいことから課題解 決に非常に有効であるという第2の知見も得ることがで きたのである。

【0015】SiO2 -BaO-TiO2 -ZrO2系 ガラス組成物は、必要な誘電特性を確保できる組成範囲 においては失透によってSiO2系のクリストバライト 結晶とBaO-TiO2 - ZrO2 系の結晶が主に析出 する。適当量のNbO5/2の添加は、後者のBaO-T iO2 - ZrO2 系結晶の析出を抑制するために失透温 度の低下が起こるのであるが、前者のSiO2系クリス トバライト結晶の析出は抑制し切れず、失透温度の低下 の程度に限界があったのである。それが、適当量のAl O3/2 の添加でSiO2 系クリストバライト結晶の析出 も十分に抑制されるようになるため、更に失透温度を低 下させられ、また、融液粘度が上昇するため、失透温度 と102.5 ポアズ温度との差がより大きくなるというこ とを見いだしたのである。

【0016】したがって、第1の知見に基づいて完成し た第1の課題を解決する請求項1記載の発明(第1発 明)にかかる回路用基板は、樹脂中に無機誘電体粒子が 分散されているとともに、SiO2 を40~65モル %、MgO, CaO, SrOおよびBaOの少なくとも ひとつを20~45モル%、TiO2 およびZrО2 の 少なくともひとつを5~25モル%、NbO5/2を0. 5~15モル%それぞれ含み、これらの酸化物の合計量 が85モル%以上であり、比誘電率 (1MHz, 25℃) 9以上の繊維化適性を有するガラス組成物からなる高誘 電率ガラス繊維で強化した構成をとるようにしており、 第1発明の場合、ガラス組成物は、請求項2のように、 加えて、SiO2 の含有量が46~60モル%、Mg O, CaO, SrOおよびBaOの少なくともひとつの 含有量が25~40モル%、TiO2 およびZrO2 の 少なくともひとつの含有量が 7~24モル%、NbO 5/2 の含有量が1~10モル%であることが好ましい。 【0017】また、第2の知見に基づいて完成した第1 の課題を解決する請求項3記載の発明(第2発明)にか 40 かる回路用基板は、樹脂中に無機誘電体粒子が分散され ているとともに、SiO2 を40~65モル%、Ca O, SrOおよびBaOの少なくともひとつを20~4 5モル%、TiO2 およびZrO2 の少なくともひとつ を5~25モル%、NbO5/2 を0.5~15モル%、 AlO_{3/2} を0.5~15モル%それぞれ含み、これら の酸化物の合計量が85モル%以上であり、比誘電率 (1 MHz, 25℃) 9以上の繊維化適性を有するガラス 組成物からなる高誘電率ガラス繊維で強化した構成をと るようにしており、第2発明の場合、ガラス組成物は、

請求項4のように、加えて、SiO2 の含有量が46~ 60モル%、CaO, SrOおよびBaOの少なくとも ひとつの含有量が25~40モル%、TiO2 およびZ rO2 の少なくともひとつの含有量が7~24モル%、

NbO5/2 の含有量が1~10モル%、AlO3/2 の含 有量が1~10モル%であることが好ましい。

【0018】この発明では強化用の高誘電率ガラス繊維 用のガラスが、上記組成構成をとるため、以下のように 9以上の比誘電率 (1 MHz, 25℃) や良好な繊維化適 性を始めとして優れた特性が確保できるようになる。① 比誘電率 (1 MHz、25℃) 9以上の高誘電率であ る。② 誘電損失 (1 MHz、25℃) 即ちtan 80. 6%以下の低損失である。

【0019】③ 100MHz以上の髙周波域でも、上記 比誘電率および誘電損失の変化が僅かで、優れた高周波 誘電特性である。④ 化学的耐久性(耐酸性、耐アルカ リ性、耐水性)に富む。 ⑤ 失透温度が融液粘度が10 2.5 ポアズとなる温度以下である。失透温度と102.5 ポアズ温度の差が大きいほど繊維化適性は良くなる。N b O5/2 とA 1 O3/2 を併用する第2発明の場合は、失 透温度と102.5ポアズ温度の差は約90℃にも達する ようにすることも容易である。

【0020】⑥ 歪み点が約600℃と高い。この発明 のガラス組成物の組成範囲を上記のように限定した理由 は、以下の通りである。

SiO2:40~65モル%(より好ましくは46~6 0 モル%)

SiO2は、ガラスの骨格を形成する成分であり、40 モル%未満だと失透温度の上昇と融液粘度の低下を招来 し必要な繊維化適性の確保が難しくなるとともに、化学 的耐久性も十分でなくなる。65モル%を上回ると9以 上の比誘電率の確保が難しいとともに、ガラス粘度が高 く融液化困難で繊維化し難くなる。

【0021】MgO, CaO, SrOおよびBaOの少 なくともひとつ:20~45モル% (より好ましくは2 5~40モル%)・・・第1発明の場合

MgO, CaO, SrOおよびBaOは、ガラス構造の 修飾イオンとして作用し、融液化を容易とする。また、 併用使用は失透温度の低下をもたらす。CaO、SrO およびBaOは比誘電率を上昇させる働きをする。20 モル%未満だと、融液が得にくく繊維化適性が低下する とともに9以上の比誘電率の確保が難しい。45モル% を越えると失透温度の上昇と融液粘度の低下を招来し必 要な繊維化適性の確保が難しくなる。

【0022】CaO、SrOおよびBaOの少なくとも ひとつ:20~45モル%(より好ましくは25~40 モル%)・・・第2発明の場合

CaO、SrOおよびBaOは、ガラス構造の修飾イオ ンとして作用し、融液化を容易とする。また、併用使用 50 は失透温度の低下をもたらす。CaO, SrOおよびB

a Oは比誘電率を上昇させる働きをする。20モル%未満だと、融液が得にくく繊維化適性が低下するとともに9以上の比誘電率の確保が難しい。45モル%を越えると失透温度の上昇と融液粘度の低下を招来し必要な繊維化適性の確保が難しくなる。

【0023】 TiO2 およびZrO2 の少なくともひとつ: $5\sim25$ モル%(より好ましくは $7\sim24$ モル%) TiO2、ZrO2 は比誘電率を上昇させる働きと化学的耐久性を高める働きがある。TiO2 とZrO2 の併用が望ましく、TiO2 をZrO2 よりも多くすることが多い。5 モル%未満だと9 以上の比誘電率や必要な化学的耐久性の確保が難しい。25 モル%を越えると失透温度が上昇し繊維化適性が失われる。

【0024】NbO5/2:0.5~15モル%(より好ましくは1~10モル%)

N b O 5/2 は比誘電率の低下を伴わずに失透温度を大きく低下させる働きがある。0.5 モル%未満では必要な添加効果があらわれず、15 モル%を越えると逆に失透温度の上昇をもたらす。

AlO_{3/2}: 0.5~15モル%(より好ましくは1~ 20 10モル%)

A I O3/2 はガラスの骨格を形成する成分であり、失透温度の低下と、融液粘度の上昇をもたらす。 0.5 モル %未満では必要な添加効果があらわれず、15 モル%を越えると比誘電率が低下するとともに、過度のガラス粘度上昇を招来し融液化が困難で繊維化し難くなる。

【0025】MgO、CaO、SrOおよびBaO(又は、CaO、SrOおよびBaO)の少なくともひとつの含有量が $28\sim35$ モル%、NbO5/2の含有量が $2\sim9$ モル%であった場合には、失透温度と融液粘度が $10^{2.5}$ ポアズとなる温度との差が顕著となる傾向があるようである。また、上記酸化物の合計量が85モル%未満だと、9以上の比誘電率の確保が難しかったり、必要な繊維化適性(繊維成形性)の確保が難しくなる。

【0026】なお、第1、2発明のガラス組成物は、必須成分の他に、15モル%以下の範囲で、Li2O,Na2O,K2O,ZnO,MnO2,TaO5/2.BO3/2.LaO3/2,CeO2等の酸化物を少なくともひとつ含んでいてもよい。上記ガラス組成物を作るための原料としては、酸化物(複合酸化物を含む)、炭酸塩、硫酸塩、塩化物、フッ化物など様々な化合物が使用でき、要は上記組成が得られさえすればよい。

【0027】この発明の回路用基板における高誘電率ガラス繊維は、基板の機械的強度や寸法安定性を向上させるものであり、通常はクロス状の形であるが、他にマット状や単なるフィラメント(ファイバー)状の形でも使用される。クロスやマットの場合、通常、繊維径0.5~ 20μ m、厚み 15μ m~1.5mm程度のものが用いられる。

【0028】フィラメントの場合、通常、繊維径2~5 50 クリレート類等のアクリル酸類、②トリアリルシアヌレ

0 μm、長さ20~300μm程度のものが用いられる。ガラス繊維と複合化される樹脂は、特に限定されないが、高周波域の用途では、高周波損失の少ない(低 t ans) 樹脂が採ました。例えば、PRO(ポリフェー

anδ)樹脂が好ましく、例えば、PPO(ポリフェニレンオキサイド)樹脂、フッ素樹脂(例えば、テフロン:デュポン社の商品名のようなポリフッ化エチレン系樹脂)、ポリカーボネート、ポリエチレン、ポリスチレン等が挙げられる。より比誘電率の大きな樹脂(例えば、エポキシ樹脂、ポリエステル樹脂、ポリフッ化ビニリデン、フェノール樹脂等)の場合、比誘電率の点では好ましい

が、誘電損失が大きく、特に高周波用には適さなくなる。 【0029】そして、樹脂として、請求項5のように、 PPOと架橋性ポリマおよび/または架橋性モノマを含

むPPO系組成物が用いられていると非常に有用なもの

となる。この発明に用いられる樹脂としてのPPOは、

たとえば、つぎの一般式(1)

R

[0030]

R

【0031】 [ここに、Rは、水素または炭素数 $1\sim3$ の炭化水素基を表し、各Rは、同じであってもよく、異なっていてもよい。] で表されるものであり、その一例としては、ポリ($2\cdot6$ ージメチルー $1\cdot4$ ーフェニレンオキサイド)が挙げられる。このようなPPOは、たとえば、USP4059568号明細書に開示されている方法で合成することができる。特に限定するものではないが、たとえば、重量平均分子量(Mw)が50,000、分子量分布Mw/Mn=4.2(Mnは数平均分子量)のポリマが好ましく使用される。

【0032】架橋性ポリマとしては、特にこれらに限定される訳ではないが、たとえば、1・2ーポリブタジエン、1・4ーポリブタジエン、スチレンブタジエンコポリマ、変性1・2ーポリブタジエン(マレイン変性、アクリル変性、エポキシ変性)、ゴム類などが挙げられ、それぞれ、単独でまたは2つ以上併せて用いられる。ポリマ状態は、エラストマーでもラバーでもよい。

【0033】また、この発明の目的達成を妨げない範囲で、PPO系樹脂組成物にポリスチレンを加えるようにしてもよい。架橋性モノマとしては、たとえば、①エステルアクリレート類,エポキシアクリレート類,ウレタンアクリレート類,エーテルアクリレート類,シリコンアクリレート類、アルキドアクリレート類,シリコンアクリレート類等のアクリル酸類 ②トリアリルシアヌレクリレート類等のアクリル酸類 ②トリアリルシアヌレ

30

ート、トリアリルイソシアヌレート、エチレングリコールジメタクリレート、ジビニルベンゼン、ジアリルフタレート等の多官能モノマ、③ビニルトルエン、エチルビニルベンゼン、スチレン、パラメチルスチレン等の単官能モノマ、④多官能エポキシ類などが挙げられ、それぞれ、単独であるいは2つ以上併せて用いられるが、特にこれらに限定される訳ではない。

【0034】架橋性モノマとしては、トリアリルシアヌ レートおよび/またはトリアリルイソシアヌレートを用 いるのが、PPOとの相溶性が良く、架橋性、耐熱性お よび誘電特性の面で好ましいのでよい。このほか、PP 〇系樹脂組成物には、普通、開始剤が添加される。開始 剤としては、ジクミルパーオキサイド、tertーブチルク ミルパーオキサイド、ジーtertーブチルパーオキサイ ド、2・5ージメチルー2・5ージー (tertーブチルパ ーオキシ) ヘキシン-3、2・5-ジメチル-2・5-ジー(tertープチルパーオキシ)ヘキサン、 α ・ α ′ー ビス(tertーブチルパーオキシーmーイソプロピル)ベ ンゼン〔1・4 (または1・3) ービス (tertーブチル パーオキシイソプロピル) ベンゼンともいう] 等の過酸 20 化物、日本油脂(株)のビスクミルなどがあげられ、そ れぞれ、単独でまたは2つ以上併せて用いられるが、こ れらに限定されない。

【0035】以上の原材料の配合割合は、特に限定されないが、PPOと架橋性ポリマおよび/または架橋性モノマ、ならびに必要に応じて加えられる開始剤の合計量に対して、PPOが7重量%以上、架橋性ポリマおよび/または架橋性モノマが93重量%未満、開始剤が0.1~5重量%とする。より好ましくは、前記合計量に対して、PPOが7重量%以上、架橋性ポリマが93重量30%未満、架橋性モノマが70重量%以下、開始剤が0.1~5重量%以下であり、さらにより好ましくは、PPOが10重量%以下、架橋性ポリマが20重量%以下、架橋性モノマが60重量%以下、開始剤が0.5~3重量%の範囲である。

【0036】上記配合による原料は、通常、溶剤(溶媒)に溶かして混合(溶液混合)される。このとき、通常の方法に従い、カップリング剤を用いてもよい。これは、無機誘電体粒子とこれ以外の樹脂成分(モノマも含めて)との密着性を良好なものとし、最終製品の物性を40良好なものとするためである。溶剤に溶かす場合、PPO系樹脂組成物の樹脂固形分量が、溶剤に対して10~30重量%の範囲にあるのが好ましい。混合後、溶剤を除去することにより、PPO系樹脂組成物が得られる。前記溶剤としては、トリクロロエチレン、トリクロロエタン、クロロホルム、塩化メチレン等のハロゲン化炭化水素、クロロベンゼン、ベンゼン、トルエン、キシレン等の芳香族炭化水素、アセトン、四塩化炭素などがあり、特にトリクロロエチレンが好ましく、これらをそれぞれ単独でまたは2つ以上混合して用いることができる50

10 が、これらに限定されない。なお、混合は他の方法によってもよい。

【0037】この発明に用いられる無機誘電体粒子は、 普通、無機誘電体粒子が緻密で非多孔性粒子であるが、 分散適性を考慮して余り小さ過ぎないように、また、凝 集、沈降を避けることを考慮して余り大き過ぎないよう にする。このような観点から、非多孔性無機誘電体粒子 の場合は、平均粒径 0.3~5μmであって平均比表面 積0. 2~7. 0 m² /g (好ましくは平均粒径1~5 μmであって平均比表面積 0. 2~3. 0 m²/g)の 範囲のものを用いることが適当である。しかしながら、 発明者らの検討の結果、図2にみるように、表面に向け て開口する孔や割れ目などからなる空隙が多数個あっ て、この空隙内に樹脂の一部が入り込むことができるよ うな多孔質粒子が、回路用基板の比誘電率を効果的に高 める為に好ましいことを見いだした。この多孔性無機誘 電体粒子の場合は、平均粒径5~100μm、平均比表 面積0.3~7.0 m2/gのものが好ましい。これら の非多孔質粒子と多孔質粒子は併用してもよい。

【0038】粒径が 100μ mを超えると、回路用基板の表面に粒子による凹凸が現れて平滑性が悪くなったり、耐湿性(耐水性)が劣るようになったり、誘電損失特性が悪くなったりするほか、製造時等に粒子が割れ易くて誘電特性がばらついたりするという傾向がみられる。粒径が 5μ mを下回ると、誘電率向上効果が十分でなくなる傾向がみられる。

【0039】比表面積が7.0 m²/gを超えると、耐湿性(耐水性)が劣るようになり、誘電損失特性が悪くなる傾向がみられる。比表面積が0.3 m²/gを下回ると、誘電率向上効果が十分でなくなる傾向がみられる。多孔質無機誘電体粒子は、一次粒子が集合してできる二次粒子であってもよい。この二次粒子では、一次粒子間に空隙があって多孔質になっている。この場合、多孔質粒子を構成する一次粒子は、焼結により互いに物理的・化学的に結合していることが好ましい。

【0040】この多孔質無機誘電体粒子は、ペロブスカイト型結晶構造を有する高誘電率組成の化合物からなることが好ましい。多孔質無機誘電体粒子としては、例えば、BaTiO3系、SrTiO3系、PbTi1/2 Zr1/2 O3系、Pb (Mg2/3Nb1/3)O3系、Ba(Snx Mgy Taz)O3系、Ba(Zrx Zny Taz)O3系などのペロブスカイト型結晶構造(あるいは複合ペロブスカイト型結晶構造)を有するもの、その他、TiO2、ZrO2、SnO2の単独およびその複合酸化物などの無機化合物等が具体的に挙げられる。多孔質無機誘電体粒子は、球状、あるいは、様々な形のブロック片的形状であってよく、その形状については特に限定しない。

【0041】この多孔質無機誘電体粒子は、例えば、① 焼結密度が低く多孔質となるようにして得た無機誘電体

一般に、添加物の作用によって粒子成長や焼結体の電気 特性を制御することが行われているが、この発明におい ても、従来知られている種々の添加物を同様の目的で使 用することができる。多孔質無機誘電体粒子としては、

12

前述のように、平均粒径5~100μm、平均比表面積 $0.3 \sim 7.0 m^2 / g$ のものが好ましいのであるが、 一次粒子を集合させて二次粒子にする場合には、一次粒 子としては、例えば、 $0.1\sim5\mu$ m程度になる。これ

(一次粒子の真比重)、Sw (二次粒子の比表面積)の 間に、 $d=6/(\rho \times Sw)$ の関係があるからである。 したがって、例えば、チタン酸バリウムの場合、一次粒 ·子の粒径は0.14~3.3 μ m程度となる。

は、粒子を球とした場合、d(一次粒子の粒径)、p

【0046】この発明において、マトリックス用樹脂と 無機誘電体粒子および補強材たるガラス繊維の配合割合 は、通常、樹脂:25~95 vol% (体積%)、無機誘 電体粒子: 5~75 vol%であり、強化用の高誘電率ガ ラス繊維は5~70 vol%の範囲にある。この発明の回 路用基板は、例えば、下記のようにして製造する。

【0047】上記のような原料を溶剤に溶かして混合す ることによりPPO系樹脂組成物を得、これに無機誘電 体粒子を添加分散させてから、ガラスクロスに含浸させ る。含浸後、風乾および/または熱風による乾燥などで 溶剤を除去しプリプレグを得る。このようにして作製し たプリプレグを所定の設計厚みとなるように所定枚組み 合わせ、必要に応じて両面または片面に金属箔も組み合 わせて積層し、加熱圧締する等して樹脂を溶融させて、 プリプレグ同士やプリプレグと金属箔を互いに接着させ て積層体を得る。この融着により強固な接着が得られる が、このときの加熱でラジカル開始剤による架橋反応が 行われれば、いっそう強固な接着が得られるようにな る。架橋反応は紫外線照射などにより行われてもよい。 熱架橋,光架橋が行われないときには、放射線照射によ る架橋を行えばよい。また、熱架橋、光架橋が行われた あとに放射線照射による架橋を行ってもよい。PPO系 樹脂組成物の硬化物では、硬化前に若干樹脂が流れるの で、金属に対して良好な融着性を示す。ただし、接着剤 を併用しても構わない。

【0048】金属箔としては、銅箔、アルミニウム箔等 が用いられる。圧締は、プリプレグ同士や金属箔とプリ プレグの接合、積層板の厚み調整のために行うので、圧 締条件は必要に応じて選択される。同時に、無機誘電体 粒子を圧壊しないような条件を設定する。加熱により架 橋を行う場合、架橋反応は、使用する開始剤の反応温度 等に依存するので、開始剤の種類に応じて加熱温度を選 ぶとよい。加熱時間も開始剤等の種類に応じて選ぶとよ い。たとえば、温度150~300℃, 圧力20~40 kg/cm², 時間10~60分間程度である。あらかじ め、シートおよび/またはプリプレグを所定枚加熱積層

50 成形しておき、これの片面あるいは両面に金属箔を重ね

ブロックを粉砕したり、あるいは、②無機粒子をバイン ダー (例えば、PVA=ポリビニルアルコール水溶液) 中に分散し、乾燥雰囲気(例えば、130℃程度の温度 雰囲気)中にスプレーすることにより粒状物を得て、こ れを1100℃程度の温度で焼成するようにしたりし て、得ることができる。後者②の場合、無機粒子として は種々のものを選ぶことができるが、焼成は、スプレー により得られた粒状物において、個々の粒状物内の粒子 同士は焼結により物理的・化学的な結合が起こり、特に 出発原料が微粒子の場合は粒成長が起こるが、粒状物同 士は簡単に離れる程度に行う。焼結粒子は、表面に開口 した孔や割れ目などがあって内部に空隙が生じており、 多孔質となっている。

【0042】この焼結に際しては、必要に応じて焼結助 剤を用いても良い。焼結助剤としては、このような粒子 を焼結する際に通常使用される助剤であれば、何であっ ても良いのであるが、強いて定義すれば、誘電体組成を 破壊せず、特性を損なわず、充分に補強効果を与えるも のが好ましい。焼結助剤の使用量は、目的に応じて、ま た、焼結助剤の種類に応じて適宜選択すれば良いが、通 20 常は、無機誘電体粒子に対して0.1~5重量%が好ま しい。焼結助剤の粒子径は、0.01~100μmの範 囲であれば、いずれも使用できるが、均一に分散させる ために、 $0.1\sim50\mu$ m程度が好ましい。焼結助剤の 添加時期は、無機誘電体化合物の調製段階および焼成段 階の任意の時期でよい。例えば、無機粒子をバインダー 中に分散する際に同時に焼結助剤を分散させるようにす るのである。

【0043】焼結助剤を用いた場合には、不使用の場合 に較べて、焼結が容易になるという効果のみでなく、多 孔質粒子の強度が向上するために回路用基板の作製時に おける多孔質誘電体粒子の崩れが防止できるという付随 的効果や、比較的低温で焼結できるようになるため、よ り空隙率の大きな多孔質粒子の形成を可能とし、回路用 基板の誘電率を向上させうる等の付随的効果が表れる場 合がある。

【0044】焼結助剤の具体例としては以下のものがあ る。すなわち、①BaO-SiO2-B2O3、CaO -SiO2 -B2 O3, Li2 O-SiO2 -B 2 O3 , Li2 O-Al2 O3 -SiO2 , Na2 O-Al2 O3 - SiO2, Li2 O-GeO2, CdO-PbO-SiO2 Li2 O-SiO2 B2 O3 -B i 2 O 3 、 P b O - S i O 2 - B a O 、 N a 2 O - P b O-SiO2、PbO-GeO2 等のホウ酸系ガラス, 鉛系ガラス, ビスマス系ガラス, カドミウム系ガラス, リチウム系ガラスなど、②CuO、Bi2 O3、B2 O 3 、CdO、Li2 O、PbO、WO3 、Pb5 Ge3 O11、Li2 SiO3 等の酸化物、および、③LiF、 CuF2、ZnF2、CaF2等の弗化物である。 【0045】無機誘電体化合物粒子を焼結する際には、

合わせて、再び加熱圧締するようであっても良い。このようにして、図1にみるように、例えば、樹脂2中に無機誘電体粒子4が分散され高誘電率ガラス繊維1で強化され両面に金属箔3が接着された両面プリント回路用基板が得られるのである。回路用基板の厚みは、通常、0.1~2mm程度である。

【0049】この発明の範囲は、上記例示の化合物や数値範囲あるいは処理方法に限られるものではない。

[0050]

【作用】この発明の回路用基板における強化用の高誘電 10 率ガラス繊維は、第1発明の場合、SiO2を40~6 5モル%、MgO, CaO, SrOおよびBaOの少な くともひとつを20~45モル%、TiO2 およびZr O2 の少なくともひとつを5~25モル%、NbO5/2 を0.5~15モル%それぞれ含み、これらの酸化物の 合計量を85モル%以上とするガラス組成物からなり、 第2発明の場合、SiO2 を40~65モル%、Ca O, SrOおよびBaOの少なくともひとつを20~4 5モル%、TiO2 およびZrO2 の少なくともひとつ を5~25モル%、NbO5/2 を0. 5~15モル%、 A 1 O₃/2 を 0. 5~15 モル% それぞれ含み、これら の酸化物の合計量を85モル%以上とするガラス組成物 からなるため、比誘電率 (1 MHz、25℃) 9以上と高 比誘電率であり、誘電損失 (1 MHz、25℃) 即ちta nδ0.6%以下の低損失であって、しかも、100M Hzの高周波域でも、上記比誘電率および誘電損失の変化 が僅かで優れた高周波誘電特性をも有する。

【0051】そのため、無機誘電体粒子による誘電率向上作用が阻害されず、微視的な内部の誘電率変動や樹脂・無機誘電体粒子量の変化に伴う誘電率変動も抑制され 30 る。また、上記組成の場合、高誘電率ガラス繊維が化学的耐久性(耐酸性、耐アルカリ性、耐水性)に富む(Eガラスより遙に優れる)ため、加工時の化学処理での損傷の問題がなく、PbOを多量に含む鉛系ガラスの場合の毒性等の問題もないし、失透温度が融液粘度が10 25 ポアズとなる温度以下であるため、繊維化適性があって補強材用高誘電率ガラス繊維とすることができるし、また、歪み点が約600℃と高く、クロス化の際の一次バインダー除去処理も適切に行えるため、補強材として適切なガラスクロスとすることができる。 40

【0052】樹脂として、ポリフェニレンオキサイドと グッシングに直接通電しガラ 架橋性ポリマおよび/または架橋性モノマを含むポリフ ェニレンオキサイド系組成物が用いられている場合は、 得られた回路用基板で架橋を容易に生じさせることがで きて、耐熱性、引張強さ、衝撃強さ、破壊強さなど物理 的強度や寸法安定性が十分に確保されるようになる。無 機誘電体粒子が多孔質粒子である場合、誘電率向上作用 が強い。誘電率向上作用が強いのは、同じ重量の多孔質 粒子同士で比較した場合、多孔質粒子も非多孔質粒子も 真に占める体積割合は同じであるが、前者の多孔質無機 50 ようにするのが適当である。

14

誘電体粒子は空隙により膨らんでいる分だけ見かけ上の 占有体積が大きく、そして、この多孔質無機誘電体粒子 が空隙部分も含めた広い領域が高誘電率域として機能す るからである、と推察される。それに、多孔質粒子は、 非多孔質粒子に比べて内部に空隙があるため樹脂ワニス 中で沈降分離し難くて製造が容易である。それに、回路 用基板の加工(切断、孔開等)の際にも、同じ粒径の非 多孔質無機誘電体に比べて容易に破壊するので、加工表 面が良好で、加工消耗品の劣化も少ないという利点もあ る。

[0053]

【実施例】以下、実施例および比較例の説明を行う。まず、実施例用と比較用のガラス組成物を、以下のようにして作成した。表 $1 \sim 8$ に示す組成となるように、ガラス組成物原料を調合し、白金ルツボに入れて加熱(4時間、1500°C)し溶融した。なお、原料としては、SiO2にはSiO2を、MgO,CaO,SrOおよびBaOには炭酸塩を、TiO2にはアナターゼ型TiO2を、ZrO2にはZrO2を、NbO5/2にはNbO5/2の1級試薬をそれぞれ用いた。

【0054】ついで、融液をカーボン板上に流し出し板 状に成形しアニール処理し板状ガラスを得た。各実施例 用と比較例用の板状ガラスについて下記のデータを得 た。

ー比誘電率および誘電損失ー

まず、得られた板状ガラスを一部切断し研磨して誘電特性評価用試料を作製した。ついで、この試料の両面に金電極を蒸着形成し、インピーダンスアナライザーで比誘電率および誘電損失(誘電正接)を測定した。測定周波数は1 MHz、1 GHz、温度は25℃である。

【0055】-102.5 ポアズ温度-

板状ガラスの一部を溶かし融液の粘度を白金球引き上げ 法により測定し $10^{2.5}$ ポアズ温度を測定した。

-失透温度-

板状ガラスの一部を $297~500\mu$ mの粒子としてから白金ボートに入れ温度勾配を有する電気炉に16時間保持したのち空気中で放冷し顕微鏡下で失透出現位置を求めることで測定した。

【0056】一繊維化適性一

40 板状ガラスの残部を粉砕し白金ブッシングに入れ、白金ブッシングに直接通電しガラスを溶かし、ブッシング温度を10^{2.5} ポアズ温度に設定しておいて、ブッシング底部の小穴(ノズル)から引き出し巻き取ってガラス繊維を得るようにした。

【0057】上記データを表1~8に併記する。なお、上の場合、板状ガラスにしてから再溶融してガラス繊維を得たが、最初の融液から直接ガラス繊維を得るようにしてもよい。同様にガラス繊維を得ることができる。大量生産の場合は、最初の融液から直接ガラス繊維を得るようにするのが適当である。

[0058]

【表1】

		組成1	組成 2	組成 3	組成4	組成5
組成モル%	SiOz CaO SrO BaO MgO TiOz	50.0 7.5 7.5 15.0 — 9.08	50.0 7.5 7.5 15.0 —	50.0 7.5 7.5 15.0 — 11.55	50.0 7.5 7.5 15.0 —	50.0 7.5 7.5 15.0 —
	ZrOz NbOs/2	1.92 9.0	2.27 7.0	2.45 6.0	3.3 6.0	2.62 5.0
}	秀電率 1 MHz 秀電率 1 GHz	11.7 11.7	11.6 11.6	11.6 11.6	11.2 11.2	11.5 11.5
i	η δ (%) MHz η δ (%) GHz	0.08 0.31	0.08 0.30	0.09 0.29	0.09 0.28	0.08 0.30
1	変粘度316 ポ ズ温度Tx ℃	1147	1150	1153	1152	1155
失道	透温度Ty ℃	1080	1071	1070	1090	1080
(Tx	с — Ту) С	67	79	83	62	75
#	裁維化適性	可	可	可	可	可

【0059】 【表2】

	0

		組成 6	組成7	組成 8	組成 9	組成10
組成 モル%	SiOz CaO SrO BaO MgO TiOz	50.0 7.5 7.5 15.0 —	50.0 7.5 7.5 15.0 — 14.85	50.0 9.0 6.0 15.0 — 11.55	52.5 9.3 6.2 15.5 — 9.53	52.5 7.75 7.75 15.5 — 9.53
	Ζ r O ₂ N b O _{5/2}	2.8 4.0	3.15 2.0	2.45 6.0	2.02 4.95	2.02 4.95
1	秀電率 1 MHz 秀電率 1 GHz	11.5 11.5	11.5 11.5	11.5 11.5	11.0 10.9	10.9 10.9
t·	δ (%)1 MHz δ (%)1 GHz	0.08 0.30	0.09 0.29	0.08 0.30	0.07 0.29	0.07 0.29
	支粘度316 ポ ズ温度Tx C	1151	1158	1149	1164	1168
失道	透温度Ty ℃	1095	1120	1066	1096	1124
(Tx	— Ту) Т	56	38	83	68	44
ž.	裁維化適性	可	可	可	可	可

[0060]

【表3】

	19		(117			20
		組成11	組成12	組成13	組成14	組成15
組	SiOz	55.0	55.0	55.0	49.0	49.02
成	CaO	7.5	7.5	7.5	7.3	7.35
	SrO	7.5	7.5	7.5	7.3	7.35
モ	BaO	15.0	15.0	15.0	14.6	14.71
ル	MgO		<u> </u>	-	_	-
%	TiOz	8.7	9.28	9.9	14.5	14.56
	ZrOz	1.8	1.97	2.1	3.4	3.09
	N b O 5/2	4.5	3.75	3.0	3.9	3.92
[秀電率 1 MHz 秀電率 1 GHz	10.5 10.5	10.5 10.4	10.4 10.4	11.8 11.8	11.9 11.8
١٠	δ (%) 1 MHz δ (%) 1 GHz	0.08 0.27	0.07 0.28	0.07 0.28	0.09 0.29	0.08 0.30
•	支粘度316 ポ <温度Tx ℃	1180	1173	1175	1157	1145
失泛	S温度Ty ℃	1126	1130	1117	1112	1102
(Tx	— ту) ∵С	54	43	58	45	43
粒	战維化通性	可	可	可	可	可.

[0061]

【表4】

21	1				22
		組成16	組成17	組成18	組成19
組	SiOz	47.16	50.0	50.0	50.0
成	CaO	7.03	6.5	7.5	6.9
	SrO	7.03	6.5	7.5	6.9
モ	ВаО	14.05	13.0	15.0	13.7
10	MgO	_	4.0	_	
%	TiOz	13.95	14.85	11.5	11.5
	ZrOz	3.27	3.15	2.5	2.5
	N b O 5/2	7.51	2.0	4.5	6.0
	TaO _{5/2}	_		1.5	_
	LaO _{3/2}		_		2.5
	秀電率 1 MHz 秀電率 1 GHz	12.3 12.3	11.2 11.2	11.2	11.4 11.4
tan δ (%)1 MHz tan δ (%)1 GHz		0.08 0.31	0.10 0.30	0.07 0.30	0.09 0.31
融液粘度316 ポ アズ温度Tx ℃		1136	1149	1153	1145
失透温度Ty ℃		1 0 85	1095	1090	1115
xT)	— Ty) ℃	51	54	63	30
鞋	战維化適性	可	可	可	可

[0062]

【表 5】

	43					24
		組成20	組成21	組成22	組成23	組成24
組	SiOz	50.0	50.0	50.0	50.0	40.0
成	CaO	6.9	6.9	6.8	7.5	9.0
	SrO	6.9	6.9	6.8	7.5	6.0
モ	ВаО	13.7	13.7	13.4	15.0	15.0
ル	MgO		_	_	_	· —
1 %	TiOz	11.5	11.5	11.5	7.4	17.33
	Z r O 2	2.5	2.5	2.5	1.6	3.67
	N b O 5/2	6.0	6.0	6.0	11.0	9.0
	CeOz	2.5	-	_	_	_
	ZnO	_	2.5		_	<u> </u>
	Li2O			1.0	—	-
	NazO			1.0		_
	K ₂ O	_		1.0	_	
比認	ち電率 1 MHz	11.5	11.1	11.1	11.7	14. I
比認	5電率1 GHz	11.5	11.1	11.1	11_6	14.1
1	δ (%) 1 MHz	0.08	0.09	0.05	0.08	0_11
tan	δ (%) 1 GHz	0.30	0.30	0.22	0.30	0.31
融被	(粘度316 ポ	1145	1136	1080	1142	1090
アス	【温度Tx ℃					
失透	温度Ty C	1118	1130	1078	1140	1089
(Tx	– fy) ℃	27	6	2	2	1
制	維化適性	घ	可	可	可	न

[0063]

【表 6】

		組成25	組成26	組成27	組成28	組成29
組	SiOz	55.0	50.0	50.0	50.0	50.0
成	CaO	9.0	9.0	9.0	7.5	9.0
	SrO	6.0	6.0	6.0	7.5	6.0
モ	ВаО	15.0	15.0	15.0	15.0	15.0
ル	TiOz	7.8	9.9	9.5	9.5	9.1
%	ZrOz	1.7	2.1	2.0	2.0	1.9
	N b O 5/2	3.0	6.0	6.0	6.0	6.0
	A I O _{3/2}	2.5	2.0	2.5	2.5	3.0
比認	秀電率 1 MHz	10.1	11.2	11.1	11.1	11.0
比認	秀電率 1 GHz	10.1	11.2	11.1	11.1	11.0
tan	δ (%) 1 MHz	0.07	0.08	0.08	0.08	0.08
tan	δ (%) 1 GHz	0.27	0.29	0.29	0.29	0.28
1	変粘度316 ポ ズ温度Tx ℃	1199	1154	1162	1160	1166
失道	透温度Ty ℃	1085	1054	1063	1065	1060
χT)	– Ty) ℃	114	100	99	95	106
接維化適性		良好	良好	良好	良好	良好

【0064】 【表7】

/					
			組成30	組成31	組成32
	組	SiOz	50.0	48.0	50.0
	成	CaO	6.8	9.0	6.9
		SrO	6.8	6.0	6.9
	Æ	BaO	13.4	15.0	13.7
	ル	TiOz	11.5	9.1	11.5
	%	Z r O z	2.5	1.9	2.5
		N b O 5/2	6.0	6.0	6.0
		A 1 O _{3/2}	3.0	5.0	2.5
	比誘電率1 MHz 比誘電率1 GHz		11.0	11.0	11.0
			11.0	11.0	11.0
	tan	δ (%) 1 MHz	0.08	0.08	0.09
	tan	δ (%)1 GHz	0.28	0.28	0.28
	融液粘度316 ポ アズ温度Tx ℃		1164	1160	1158
	失透	温度Ty C	1064	1057	1070
	(Tx	– Ty) ℃	100	103	88
	糊	維化適性	良好	良好	良好

【0065】 【表8】

·				
		組成X	組成Y	組成乙
組	SiOz	40.0	50.0	50.0
成	CaO	7.5	7.5	9.0
	SrO	7.5	7.5	6.0
モ	ВаО	15.0	15.0	15.0
ル	MgO			11.5
%	TiOz	23.0	16.5	2.5
	ZrOz	7.0	3.5	
	N b O 5/2	_	_	
	A 1 O 3/2	_		6.0
比記	秀電率 1 MHz	13.5	11.0	10.6
比認	秀電率 1 GHz	13.5	11.0	10.6
tan	δ (%)1 MHz	0.13	0.09	0.09
tan	δ (%)1 GHz	0.32	0.29	.0.30
	支粘度316 ポ ズ温度Tx ℃	1077	1147	1176
失道	透温度Ty ℃	1214	1204	1203
(Тх	— Ty) ℃	-137	-57	-27
皂	能維化適性	不可	不可	不可

【0066】組成1~32の実施例用ガラスの場合はい ずれも繊維化できたが、組成Xの比較用ガラスの場合は TiOz およびZrO 2の含有量が多すぎると同時にN b O5/2 を含まず、組成Yの比較用ガラスの場合はN b O5/2 を含まないため、繊維化できなかった。また、組 成乙の比較用ガラスの場合もAl〇3/2 は含むがNb〇 5/2 を含まないため失透温度が102.5 ポアズ温度を越 えており、繊維化できなかった。A 1 O3/2 単独では必 要な繊維化適性が確保できないのである。102.5 ポア ズ温度および失透温度のデータは繊維化適性の有無をよ く裏付けている。なお、実施例用のガラスの場合は誘電 特性は髙周波も含めて非常に良好である。

【0067】-実施例1-

平均粒径0. 1μmのBaTio.1 Zro.3 O3粒子5 00gとホウケイ酸系ガラス(岩城硝子製) 2.5gと 5 w t %ポリビニルアルコール溶液 5 0 m l をイオン交 50 m、繊維径:7 μ m、織密度:2 5 m m 当たり、縦 6 0

換水1リットル中でよく湿式混合した後、噴霧造粒し た。次に、これを1050℃で2時間熱処理して、複数 の一次粒子からなる平均粒径20 μm、平均比表面積1 . 0 m² /gの粒子を、多孔質無機誘電体粒子として 得た。

【0068】次に、この多孔質BaTio.7 Zro.3 O 3 粒子が180重量部 (30 vol%)、PPO樹脂が7 4 重量部 (70 vol%) となるように秤量するととも に、これにトリクレン(東亜合成化学工業(株)トリク ロロエチレン) 300重量部を添加・かく拌し、2リッ トルの脱泡装置付反応器を用いてPPO樹脂を完全に溶 解させつつ脱泡させてワニスを得た。

【0069】一方、前記の組成3のガラスからなる繊維 を用いてガラスクロスを常法により得た。このガラスク ロスは、平織ガラスクロスであって、厚み:100μ

本, 横58本である。ワニスをよくかく拌してから、平 織ガラスクロスに含浸させ、50℃で乾燥させた。得ら れたワニス含浸ガラスクロスにおけるPPO樹脂とBa Tio.7 Zro.3 O3 粒子の混合物とガラスクロスとの 割合は、樹脂と粒子の混合物:62wt%(約70 vol %)、ガラスクロス:38wt%(約30 vol%)であ った。このようにして得られたワニス含浸クロス5枚を 重ねて、上下に銅箔(厚み17μm)を配して、温度2 50℃、圧力33 kg/cm²、10分間の成形条件で加圧 成形し、両面銅箔張りプリント回路用基板を得た。

【0070】一比較例1-

ガラスクロスを下記組成の鉛系ガラス用いて作成した他 は、実施例1と同様にして両面銅箔張りプリント回路用 基板を得た。

「鉛ガラス」組成 PbO:41.2モル%、Si O2 : 55. 3モル%、B2 O3 : 2. 8モル%、K2 O:0.7モル%

比誘電率 1 MHz: 13. 0. 1 GHz: 12. 9 *tan δ (%) 1 MHz: 0. 09%, 1 GHz: 0. 54% 一比較例2-

32

ガラスクロスを下記組成のEガラス用いて作成した他 は、実施例1と同様にして両面銅箔張りプリント回路用 基板を得た。

【0071】「Eガラス」組成 SiO2:57.9モ ル%、Al2 O3:8.7モル%、B2 O3:7.3モ ル%、CaO: 24. 2モル%、MgO: 1. 6モル %、K2 O: 0. 3モル%

10 比誘電率 1 MHz: 6.5、1 GHz: 6.5 $\tan \delta$ (%) 1 MHz: 0. 15%, 1 GHz: 0. 28% - 実施例2~7-

表9に示すPPO系樹脂組成物からなる樹脂ワニスを用 いるとともに、成形温度200℃、成形時間30分とし た他は、実施例1と同様にして回路用基板を得た。

[0072] 【表9】

	実	施	<i>1</i> 91	(1	重量部)	
	2, 15	3. 16	4, 17	5. 18	6. 19	7. 20
PPO	110	4 0	110	4 0	110	110
架橋性 ポリマ	SBS 80	SBS 120	SBS 80	SBS 120	p-TAIC 9 0	
架橋性 モノマ	TAIC 10	TAIC 40	TAIC	TAIC 40		TAIC 90
開始剤	A 4	A 4	A 4	A 4	· A	A 4
多孔質無 機誘電体	470	470	470	470	470	470
溶剤 (トリクレン)	1000	1000	1000	1000	1000	1000

【0073】表9において、SBSはスチレンブタジェ ンコポリマを、TAICはトリアリルイソシアヌレート を、p-TAICはTAICのポリマを、そしてAは2 ・5ージメチルー2・5ージー(tertーブチルパーオキ シ) ヘキシンー3をそれぞれあらわす。この2・5-ジ 40 メチルー2・5 – ジー (tert – ブチルパーオキシ) ヘキ シン-3は日本油脂(株)のパーヘキシン25Bを用い た。

【0074】-実施例8-

非多孔質無機誘電体粒子として、平均粒径 2 0 μ m の、 平均比表面積0.2 m²/gのBaTio.7 Zro.3O 3 粒子をそのまま用いた他は、実施例1と同様にして両 面銅箔張りプリント回路用基板を得た。

- 実施例9-

非多孔質無機誘電体粒子として、平均粒径 1. 6 μ m

の、平均比表面積1.5m²/gのBaTio.7 Zr 0.3 O3 粒子をそのまま用いた他は、実施例1と同様に して両面銅箔張りプリント回路用基板を得た。

【0075】一実施例10-

非多孔質無機誘電体粒子として、平均粒径3. 4 μ m の、平均比表面積1.7m²/gのTiO2 (ルチル) 粒子347gをそのまま用いた他は、実施例1と同様に して両面銅箔張りプリント回路用基板を得た。

- 実施例11-

平均粒径0. 1 μ m の B a o. 1 S r o. 3 T i O 3 粒子 5 00gとCuO1. 7gと5wt%ポリビニルアルコー ル溶液50mlをイオン交換水1リットル中でよく湿式 混合した後、噴霧造粒した。次に、これを1000℃で 2時間熱処理して、複数の一次粒子からなる平均粒径2 50 $1 \mu m$ 、平均比表面積1. $3 m^2 / g$ の粒子を、多孔質

無機誘電体粒子として得た。この他は、実施例1と同様 にして両面銅箔張りプリント回路用基板を得た。

【0076】一実施例12-

平均粒径 0.1μ mのBaTio.7Zro.3O3粒子500gと5wt%ポリビニルアルコール溶液50mlをイオン交換水1リットル中でよく湿式混合した後、噴霧造粒した。次に、これを1100℃で2時間熱処理して、複数の一次粒子からなる平均粒径 80μ m、平均比表面積 $5.6m^2/g$ の粒子を、多孔質無機誘電体粒子として得た。この他は、実施例1と同様にして両面銅箔 10 張りプリント回路用基板を得た。

【0077】一実施例13-

平均粒径 0.1μ mのBaTio.7Zro.3O3粒子100gとCuO1.7gと5wt%ポリビニルアルコール溶液10mlをイオン交換水1リットル中でよく湿式混合した後、噴霧造粒した。次に、これを1100℃で2時間熱処理して、複数の一次粒子からなる平均粒径 6μ m、平均比表面積 $5.3m^2/g$ の粒子を、多孔質無機誘電体粒子として得た。この他は、実施例1と同様にして両面銅箔張りプリント回路用基板を得た。

【0078】-実施例14-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例1と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基 板を得た。

- 実施例15-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例2と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基 板を得た。

【0079】一実施例16-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 30 実施例3と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基 板を得た。

一実施例17一

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例4と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基 板を得た。

【0080】-実施例18-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例5と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基 板を得た。

一実施例19一

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は

34

実施例6と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基板を得た。

【0081】-実施例20-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例7と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基 板を得た。

- 実施例21-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例8と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基 板を得た。

【0082】-実施例22-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例9と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用基 板を得た。

- 実施例23-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例10と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用 基板を得た。

【0083】-実施例24-

20 ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例11と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用 基板を得た。

一実施例25-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例12と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用 基板を得た。

【0084】-実施例26-

ガラスクロスを組成26のガラス組成物で作製した他は 実施例13と同様にして、両面銅箔張りプリント回路用 基板を得た。なお、実施例2~26および比較例1、2 では、無機誘電体粒子とPPO樹脂組成物との体積比率 は30:70、および、無機誘電体粒子とPPO樹脂組 成物脂の混合物とガラスクロスとの体積比率は70:3 0、と実施例1と同じであった。

【0085】得られた各回路用基板について、比誘電率 (ϵ_r) 、誘電正接 $(\tan\delta)$ 、引きはがし強度、および、はんだ耐熱性をそれぞれ調べた。表10、11は比誘電率 (ϵ_r) と誘電正接 $(\tan\delta)$ の測定結果を示

し、表12、13は引きはがし強度とはんだ耐熱性の測40 定結果を示す。

[0086]

【表10】

35		,		
		l MHz		l GHz
	٤r	tan δ (%)	٤r	tan δ (%)
実施例1	20.5	0.32	20.4	0.60
比較例1	21.4	0.33	21.2	0.80
比較例2	16.5	0.33	16.5	0.60
実施例2	20.0	0.32	20.0	0.60
実施例3	19.6	0.31	19.5	0.59
実施例4	20.2	0.30	20.1	0.58
実施例5	20.2	0.30	20.1	0.57
実施例6	20.5	0.31	20.4	0.58
実施例7	20.4	0.34	20.3	0.62
実施例8	13.0	0.28	13.0	0.55
実施例9	12.7	0.28	12.7	0.53
実施例10	10.2	0.28	10.2	0.42
実施例11	20.3	0.32	20.3	0.59
実施例12	25.0	0.35	25.0	0.62
実施例13	24.3	0.35	24.3	0.62

[0087]

【表11】

₹	7
J	′

	1 MHz		1 GHz	
	εr	tan δ (%)	εr	tan δ (%)
実施例14	20.2	0.32	20.1	0.60
実施例15	19.8	0.31	19.7	0.59
実施例16	19.4	0.31	19.3	0.58
実施例17	20.2	0.30	19.9	0.58
実施例18	20.2	0.30	19.9	0.57
実施例19	20.3	0.30	20.2	0. 57
実施例20	20.2	0.33	20.1	0.62
実施例21	12.8	0.27	12.8	0.54
実施例22	12.5	0.27	12.5	0.52
実施例23	10.1	0.27	10.1	0.41
実施例24	20.0	0.32	20.0	0.59
実施例25	24.8	0.35	24.8	0.62
実施例26	24.1	0.35	24.1	0.62

[0088]

【表12】

1	$\boldsymbol{\alpha}$
1	v
•	•

39	,,	40
	引きはがし強度	はんだ耐熱性
-	(k g / c m)	260° (SEC)
実施例 1	2. 3	2 5
比較例1	2. 3	2 5
比較例2	2. 3	2 5
実施例2	2. 1	60以上
実施例3	2. 0	60以上
実施例4	2. 0	60以上
実施例5	2. 3	60以上
実施例6	2. 4	60以上
実施例7	2. 3	60以上
実施例8	2. 3	2 5
実施例9	2. 3	2 5
実施例10	2. 3	2 5
実施例11	2. 3	2 5
実施例12	2. 3	2 5
実施例13	2. 2	2 5

[0089]

【表13】

41		4
	引きはがし強度	はんだ耐熱性
	(k g/cm)	260° (SEC)
実施例14	2. 3	2 5
実施例15	2. 1	60以上
実施例16	2. 0	60以上
実施例17	2. 0	60以上
実施例18	2. 3	60以上
実施例19	2. 4	60以上
実施例20	2. 3	60以上
実施例21	2. 3	2 5
実施例22	2: 3	2 5
実施例23	2. 3	2 5
実施例24	2. 3	2 5
実施例25	2. 3	2 5
実施例26	2. 2	2 5

【0090】表にみるように、実施例1のプリント回路 用基板は、鉛ガラスを用いた比較例1のものに比べて1 GHzでの誘電損失が少なく、Eガラスを用いた比較例2 の基板に比べて比誘電率が高く、高周波域の基板として 適性を有することがよく分かる。実施例2~7および実 30 施例15~20とそれ以外の実施例を比較すれば、架橋 の容易なPPO樹脂組成物を用いることが、耐熱性を向 上させるものであることも良く分かる。

【0091】実施例1~7、11~13と実施例8~1 0、あるいは、実施例14~20、24~26と実施例 21~23を比較すれば、多孔質無機誘電体粒子が誘電 率向上作用の強いものであることがよく分かる。実施例 1~7、11、13~20、24、26で使用した多孔 質無機誘電体粒子(焼結剤有り)と実施例12、25で 使用した多孔質無機誘電体粒子(焼結剤無し)を、PC T(粒強度)試験機(島津製作所製)を用いて粒子強度 を調べた。前者は、7.0~8.5 kg/mm²の範囲 にあり、後者は、3.5~3.8 kg/mm² の範囲に あり、焼結剤を使用することが粒強度を高めることを確 認した。

[0092]

【発明の効果】以上に述べたように、第1、第2発明に かかる回路用基板は、繊維化容易で誘電率も高く、しか も、化学的耐久性が良好な組成のガラス繊維で強化され ており、優れた誘電特性であって製造も容易であるた

め、有用である。請求項5~8の回路用基板は、加え て、樹脂分として架橋可能なPPO系樹脂組成物を用い ているため、架橋が容易に起きて、耐熱性を始め、引張 強さ、衝撃強さ、破裂強さなど大いに高まり、非常に有 用な基板である。

【0093】請求項9の回路用基板では、非多孔質無機 誘電体粒子の平均粒径が 0. 3~5μm、平均比表面積 O. 2~7. Om²/grのものであるため、粒子の凝集 ・沈降が避けられるとともに分散性が良好になり、回路 用基板の製造は容易であり、誘電率の不均一性も抑えら れる。請求項10~14の回路用基板は、加えて、樹脂 中に分散している無機誘電体粒子が、沈降分離し難く誘 電率向上効果の高い粒子であって、より製造し易く、誘 電特性に優れるため、非常に有用な基板である。請求項 10の回路用基板では、加えて、多孔質無機誘電体粒子 の平均粒径が5~100μm、平均比表面積0.3~ 7. 0 m²/grのものであるため、誘電率向上効果がよ り顕著に発揮される。

【0094】請求項12の回路用基板では、加えて、多 孔質無機誘電体粒子が一次粒子が集合してなる二次粒子 であって、この多孔質粒子の作製が容易であるため、結 果として回路用基板が製造し易いものとなっている。請 求項13の回路用基板では、加えて、多孔質無機誘電体 粒子における一次粒子が焼結により互いに結合している 50 ため、誘電率向上効果がより顕著に発揮されるようにな

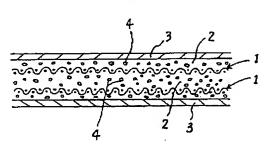
る。

【0095】請求項14の回路用基板では、多孔質無機 誘電体粒子の強度が向上しているため、複合化工程で粒 子破壊が発生せず、安定した性能が期待でき、粒子の製 造が容易となる。

【0096】請求項15の回路用基板では、多孔質無機 誘電体粒子がペロブスカイト型結晶構造を有する化合物 からなるため、誘電率向上効果がより顕著である。

【図面の簡単な説明】

【図1】



44

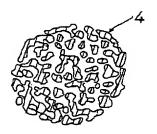
【図1】この発明の回路用基板の構成例をあらわす概略 断面図である。

【図2】この発明の回路用基板に使われる多孔質無機誘 電体粒子の一例をあらわす断面図である。

【符号の説明】

- 1 ガラスクロス (高誘電率ガラス繊維)
- 2 樹脂
- 3 金属箔
- 4 多孔質無機誘電体粒子

【図2】



【手続補正書】

【提出日】平成4年4月4日

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0037

【補正方法】変更

【補正内容】

【0037】この発明に用いられる無機誘電体粒子は、普通、緻密な非多孔性粒子であるが、<u>凝集を起こさない分散適性のあるものであること</u>を考慮して余り小さ過ぎないように、また<u>、</u>
沈降を避けることを考慮して余り大き過ぎないようにする。このような観点から、非多孔性無機誘電体粒子の場合は、平均粒径0.3~5μmであ

って平均比表面積 $0.2\sim7.0\,\mathrm{m}^2/\mathrm{g}$ (好ましくは 平均粒径 $1\sim5\,\mu$ mであって平均比表面積 $0.2\sim3.0\,\mathrm{m}^2/\mathrm{g}$)の範囲のものを用いることが適当である。 しかしながら、発明者らの検討の結果、図 2にみるように、表面に向けて開口する孔や割れ目などからなる空隙が多数個あって、この空隙内に樹脂の一部が入り込むことができるような多孔質粒子が、回路用基板の比誘電率を効果的に高める為に好ましいことを見いだした。この多孔性無機誘電体粒子の場合は、平均粒径 $5\sim100\,\mu$ m、平均比表面積 $0.3\sim7.0\,\mathrm{m}^2/\mathrm{g}$ のものが好ましい。これらの非多孔質粒子と多孔質粒子は併用してもよい。